BIDIRECTIONAL HIGHER HARMONIC DISSIPATION FILTER

Patent number:

JP2003008384

Publication date:

2003-01-10

Inventor:

CHAWLA YOGENDRA K; FREESE DAVID

Applicant:

ENI TECHNOLOGY INC

Classification:

- international: H03H7/075; H01J37/32; H03H7/01; H03H7/06:

H03H7/075; H01J37/32; H03H7/01; (IPC1-7):

H03H7/075; H03H7/06

- european:

H01J37/32H1; H03H7/01B

Application number: JP20020109429 20020411

Priority number(s): US20010832476 20010411

Also published as:

E P1263135 (A2) US 6587019 (B2)

US 2002149445 (A1)

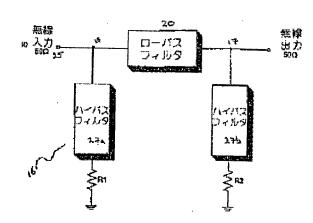
E P1263135 (A3)

Report a data error here

Abstract of JP2003008384

PROBLEM TO BE SOLVED: To realize a bidirectional higher harmonic dissipation filter for dissipating higher harmonic energy flowing in from both directions. SOLUTION: The bidirectional diplexer higher harmonic dissipation filter includes an input terminal connected to an RF power amplifier 10 providing a radio frequency signal in a prescribed frequency range, an output terminal for providing the radio frequency signal to a load in the prescribed frequency range, a single low-pass filter 20 and a plurality of high-pass filters 27a and 27b connected to this filter 20. The plurality of highpass filters 27a and 27b receive and dissipate the signal of frequencies exceeding the prescribed frequency range, and the influence of the plurality of high-pass filters 27a and 27b to impedance is cancelled by the input and output of the low-pass filter 20.

深方向ダイブレクサ



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

図2

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2003-8384

(P2003-8384A)

(43)公開日 平成15年1月10日(2003.1.10)

(51) Int.Cl.?

識別記号

FΙ

テーマコード(参考)

HO3H 7/075

7/06

H03H 7/075 Z 5J024

7/06

審査請求 未請求 請求項の数37 OL (全 8 頁)

(21)出願番号

特顧2002-109429(P2002-109429)

(22)出顧日

平成14年4月11日(2002.4.11)

(31)優先権主張番号 09/832476

(32)優先日

平成13年4月11日(2001.4.11)

(33)優先権主張国

米国 (US)

(71)出願人 501044600

イーエヌアイ テクノロジー, インコーボ

レイティド

アメリカ合衆国, ニューヨーク 14623-

3498, ロチェスター, ハイパワー ロード

100

(72)発明者 ヨゲンドラ ケー. チャウラ

アメリカ合衆国, ニューヨーク 14534,

ピッツフォード, チェルシー パーク 19

(74)代理人 100077517

弁理士 石田 敬 (外4名)

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 双方向高調波消散フィルタ

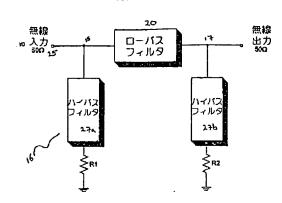
(57)【要約】

【課題】 双方向から流入する髙調波エネルギーを消散 させる双方向髙調波消散フィルタを実現する。

【解決手段】 双方向ダイプレクサ高調波消散フィルタ は、所定の周波数範囲内の無線周波数信号を提供するR F電力増幅器10に結合した入力端子と、所定の周波数 範囲において無線周波数信号を負荷に提供する出力端子 と、入力端子と出力端子との間に接続された1つのロー パスフィルタ20、とのローパスフィルタ20に結合し た複数のハイパスフィルタ27a、27bであって、と の複数のハイパスフィルタ27 a、27 bが、所定の周 波数範囲を超える周波数の信号を受信しかつ消散させ、 との複数のハイパスフィルタ27a、27bの、インピ ーダンスに及ぼす影響が、ローバスフィルタ20の入力 と出力で相殺されるハイバスフィルタ27a、27bと を含む。

図2

双方向ダイブレクサ



【特許請求の範囲】

【請求項1】 所定の周波数範囲内の無線周波数信号を提供することのできる電源と負荷との間に結合する無線周波発生器システムのための双方向高調波消散フィルタであって、

所定の周波数範囲内の無線周波数信号を提供する電源に 結合した入力端子と、

無線周波数信号を前記所定の周波数範囲において負荷に提供するための出力端子と、

入力および出力を有するローバスフィルタであって、前 10 記入力端子と前記出力端子との間に接続された1つのローバスフィルタと、

前記ローパスフォルタに結合した複数のハイパスフィルタであって、前記複数のハイパスフィルタが、前記所定の周波数範囲を超える周波数の信号を消散させ、前記複数のハイパスフィルタが、キャパシタンスとインダクタンスとからなるグループの中から選択された所定の回路効果を有し、前記回路効果が前記ローパスフィルタの入力と出力とにおいて相殺されることであるハイパスフィルタとを備えることを特徴とする双方向高調波消散フィルタ。

【請求項2】 前記複数のハイパスフィルタが、第1のハイパスフィルタと第2のハイパスフィルタとを備え、前記第1のハイパスフィルタが前記入力端子と前記ローパスフィルタの入力との間の接合点で接続されており、前記第2のハイパスフィルタが前記ローパスフィルタの出力と前記出力端子との間の接合点で接続されている請求項1に記載のフィルタ。

【請求項3】 前記電源がRF電力増幅器を備える請求項1 に記載のフィルタ。

【請求項4】 前記負荷がプラズマチャンバを備える請求項1に記載のフィルタ。

【請求項5】 前記出力端子がインビーダンス整合回路 を介してプラズマチャンバに結合している請求項4に記 載のフィルタ。

【請求項6】 前記所定の周波数範囲が約13.56M IIz | 5%である請求項1に記載のフィルタ。

【請求項7】 前記ローバスフィルタがチェビシェフ設計を備える請求項1 に記載のフィルタ。

【請求項8】 前記ローバスフィルタが楕円設計を備え 40 とを備えることを特徴とする双方向高調波消散フィルる請求項1に記載のフィルタ。 タ。

【請求項9】 前記ローバスフィルタが並列入出力キャバシタンス値を備える請求項1 に記載のフィルタ。

【請求項10】 前記ローパスフィルタが直列入出力インダクタンス値を備える請求項1に記載のフィルタ。

【請求項11】 前記ハイパスフィルタが約50オームの関連抵抗値を有する請求項1に記載のフィルタ。

【請求項12】 前記複数のハイバスフィルタがチェビシェフ設計または楕円設計の一方を備える請求項1に記載のフィルタ。

2

【請求項13】 前記ハイパスフィルタが約500ワットの電力消散能力を有する請求項1に記載のフィルタ。 【請求項14】 前記複数のハイパスフィルタが各々、前記所定の周波数範囲において所定のキャパシタンス値を有する容量性入力を有する請求項1に記載のフィルタ

【請求項15】 前記複数のハイパスフィルタが、前記 所定の周波数範囲において所定のインダクタンス値を有 する誘導性入力を有する請求項1に記載のフィルタ。

【請求項16】 前記ハイパスフィルタが、最低阻止レベル-22dBcの5次0.1dB通過帯域リブル・チェビシェフ設計を備える請求項1に記載のフィルタ。

【請求項17】 RF発生器およびRF電力増幅器を有し、所定の周波数範囲内の無線周波数信号を提供するために前記RF電力増幅器を備える負荷システムに電力を供給する周波数鋭敏度の高いRF発生器システムのための双方向高調波消散フィルタであって、

前記所定の周波数範囲内の無線周波数信号を受信するR F電力増幅器に結合した入力端子と、

前記無線周波数信号を前記所定の周波数範囲においてインピーダンス整合回路経由で前記負荷に提供するための 出力端子と、

入力および出力、入力インピーダンスおよび出力インピーダンスを有するローパスフィルタであって、前記入力 端子と前記出力端子との間に接続された1つのローパスフィルタと

前記ローバスフィルタに結合した1つのハイバスフィルタであって、前記ハイバスフィルタが、前記所定の周波数範囲を超えたときに負荷から反射された高調波信号を受信しかつ消散させ、前記ハイバスフィルタが、前記ローバスフィルタの出力におけるインビーダンスに影響する所定の回路効果を有し、前記回路効果が、キャバシタンスとインダクタンスとのグルーブの中から選択されたものであり、かつ、前記ローバスフィルタの出力において相殺されるハイバスフィルタと、

前記RF電力増幅器によって生成された高調波信号を管理するフィルタ手段であって、前記ローバスフィルタの入力に結合しており、前記フィルタ手段が前記ローバスフィルタの入力インピーダンスを補償するフィルタ手段とを備えることを特徴とする双方向高調波消散フィルタ

【請求項18】 前記ハイバスフィルタが、前記ローバスフィルタの出力と前記出力端子との間の接合点で接続されている請求項17に記載のフィルタ。

【請求項19】 前記ハイパスフィルタが第1のハイパスフィルタを備え、前記フィルタ手段が、前記入力端子と前記ローパスフィルタの入力との間の接合点で接続された第2のハイパスフィルタを備える請求項18に記載のフィルタ。

50 【請求項20】 前記フィルタ手段が、前記RF電力増

幅器に配置されたダイブレクサを備える請求項17に記 載のフィルタ。

【請求項21】 前記フィルタ手段が、前記RF電力増 幅器に配置されたカスケードフィルタを備える請求項1 7に記載のフィルタ。

【請求項22】 前記フィルタ手段が反射型フィルタを 備える請求項17に記載のフィルタ。

【請求項23】 前記負荷がプラズマチャンバを備え、 前記出力端子がインピーダンス整合回路を通して前記プ

【請求項24】 前記所定の周波数範囲が約13.56 MHz±10%の範囲である請求項17に記載のフィル

【請求項25】 前記所定の周波数範囲が約13.56 MHz±5%である請求項17に記載のフィルタ。

【請求項26】 前記ローパスフィルタがチェビシェフ 設計を備える請求項17に記載のフィルタ。

【請求項27】 前記ローバスフィルタが楕円設計を備 える請求項17に記載のフィルタ。

【請求項28】 前記ローバスフィルタが並列入出力キ ャパシタンス値を備える請求項17に記載のフィルタ。 【請求項29】 前記ローパスフィルタが直列入出力イ

ンダクタンスを備える請求項17に記載のフィルタ。 【請求項30】 前記ハイパスフィルタが約50オーム

の抵抗値を有する請求項17に記載のフィルタ。

【請求項31】 前記ハイパスフィルタが約500ワッ トの電力消散能力を有する請求項17に記載のフィル

【請求項32】 前記複数のハイパスフィルタが各々、 前記所定の周波数範囲において所定のキャパシタンス値 を有する容量性入力を有する請求項17に記載のフィル タ。

【請求項33】 前記ハイバスフィルタが、前記所定の 周波数範囲において所定のインダクタンス値を有する誘 導性入力を有する請求項17に記載のフィルタ。

【請求項34】 前記ローバスフィルタが、前記所定の 周波数範囲において所定のインダクタンス値を有する誘 導性出力を有する請求項33に記載のフィルタ。

パシタンス値を有する容量性出力を有する請求項32に 記載のフィルタ。

【請求項36】 前記ハイパスフィルタのキャパシタン ス値の、インピーダンスに及ぼす影響が、前記ローバス フィルタの出力で相殺される請求項35に記載のフィル

【請求項37】 前記ハイパスフィルタのインダクタン ス値の、インピーダンスに及ぼす影響が、前記ローバス フィルタの出力で相殺される請求項34に記載のフィル タ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、半導体プラズマブ ロセシングに使用されるような高電力無線周波増幅器シ ステムに関する。

[0002]

【従来の技術】プラズマ反応器を含むプラズマプロセシ ング設備が、半導体製造において広く使用されている。 プラズマ反応器は、個別のトランジスタ、媒体、大規模 ラズマチャンパに結合している請求項17に記載のフィ 10 集積回路、マイクロプロセッサ、ランダムアクセスメモ リなど、半導体ベースの電気部品の製造中に原材料 (例 えばシリコン)の電気特性を変えるのに使用される。プ ラズマ反応器を使って行われる代表的な動作には、スパ ッタリング、プラズマエッチング、プラズマ蒸着、およ び反応性イオンエッチングが含まれる。

> 【0003】動作時、半導体素材はリアクトル内に置か れる。次に、ガスが低圧下でプラズマ反応器に導入され る。それから、無線周波数(RF)電力がガスに加えら れ、それで、ガスはプラズマに変換される。プラズマ 20 は、半導体素材の露出領域と反応する電荷イオンからな る。このような多くの動作の結果として、電気回路が半 導体素材で作られる。

【0004】半導体製作に使用されるプラズマプロセシ ング設備は、一般にRF発生器、RF発生器に一端で結 合したRF電力ケーブル、インピーダンス整合回路、お よびプラズマ反応器の電極に接続するRF電力ケーブル または1対の銅ストラップを備える。動作中、プラズマ 反応器のインピーダンスは、かなりの変化にさらされ る。点火前、反応器内のガスは電離しておらず、従っ

30 て、導電状態でない。RF電力を加えると、ガスが電離 し始め、電荷担体が反応器内に生成されるにつれて、負 荷インピーダンスは低下する。起動周期後、定常運転条 件がついに確立される。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】定常運転中でも、プラ ズマフラックス(プラズマ密度とプラズマ電荷速度との 積)の変化が負荷インピー・ダンスの重大な過渡的変化の 原因となることもある。加えて、点火中および定常条件 確立前に、かなりのインビーダンス変化に遭遇した場 【請求項35】 前記ローパスフィルタが、所定のキャ 40 合、これによって相当の電力が反射されてRF発生器に 戻され、その結果、RF発生器が不安定になって損傷し たり、プラズマプロセスの安定性が失われたりすること もあり得る。特に高「Q」プラズマプロセスの場合がと のケースである。更に例示する通り、標準の非消散型フ ィルタ構成では、遭遇するプロセスを全体にわたって安 定的に動作させるのに十分でない。

> 【0006】例えばプラズマ蒸着またはスパッタリング の場合、プロセスは、相対的に一定の周波数または例え ば13.56MHz±5%のような周波数の帯域におい 50 て代表的に数キロワット以下のレベルでされる無線周波

数エネルギーによって駆動される。RF発生器は、プラ ズマチャンバに結合していて、このプラズマチャンバの インピーダンスをRF発生器出力源のインピーダンス (代表的に50オーム) に整合する整合回路を間に配置 したものが代表的である。

【0007】RFエネルギー供給システムは、RF発生 器、整合回路および負荷を備えてよい。一定周波数の代 わりに所定の周波数帯域幅、例えば約±5%から±10 %までの間で揺らぎを見せる帯域幅にわたって動作する 周波数鋭敏度の高いプラズマシステムであれば、プラズ 10 マインピーダンス整合を最適化する自由度が大きくな り、それで、固定整合回路も可変整合回路も可能となる ので、一般的により望ましくなる。

【0008】プラズマは線形オーム抵抗のような挙動を 見せないから、RF発生器によってRFエネルギーをブ ラズマチャンパに加えると、帯域からはずれて、ソース 周波数の倍数(高調波)またはその分数(低調波)であ り得るエネルギーが生成される。

【0009】従来、消散型フィルタが、しばしば通信業 において、例えば受信機フロントエンドの第1ダウンコ 20 ンバータの後の狭帯域中間周波フィルタとして使用され てきた。消散型フィルタは、帯域外の信号を固有の形で 制御しながら終結させる必要がある場面で性能を高める のに使用される。しかしながら、消散型フィルタは、等 価の無損失フィルタのように急勾配の減衰曲線を呈しな いので、歓迎されなかった。結果として、緩勾配の減衰 曲線とエネルギー消散の問題があったために、回路設計 者は、RF電力が数キロワットであり得るRF供給シス テムにおいてこの種のフィルタを間に入れるのを嫌っ た。

【0010】消散型高調波フィルタであれば、米国特許 第5187457号に記述された通り、プラズマ負荷の 非線形性によって発生させられた帯域外信号の問題を処 理するために、発生器と整合回路との間に入れることが できる。これまで、これをしようとして採用されたの は、大体、高調波を吸収するより反射する反射型の無損 失フィルタであった。しかしながら、チェビシェフ設計 または楕円設計の両方を使った標準の反射型フィルタ は、高調波の消散の終結をもたらさないので、これで は、特定のプロセス条件、特に高「Q」方式と結び付い 40 たプラズマチャンバ安定性の問題が解決されなかった。 とれらの設計は、高調波を負荷から守る反面、高調波を 代替経路経由で接地する。接地経路における高調波は、 「ホットグラウンド」として知られる高調波接地電流を 生成し、これが、MOSFETダイスにとって有害とな り得る付加的なゲート・ソース間電圧差を生じさせる。 髙調波接地電流が存在することによってまた、MOSF ETゲートにおいて高調波を重ね合わされた基本周波数 波形が生成され、それによって、そのスイッチング特性

出力電力を得るのに必要な一貫した駆動レベルが確保さ れなくなる。それゆえ、ローパスフィルタの入力側に終 端ハイパスフィルタを付けたダイブレクサをRF発生器 内側の増幅器入力とドライバ出力との間に入れてもよ U.

【0011】米国特許第5187457号に引用された ようなカスケードフィルタが消散型であるが、所要帯域 幅全体にわたって過大な電力損失、消散電力の除去、お よび所要サイズの関係から、まだ、固定周波数プラズマ システムにしか適していない。その上、これらのフィル タは、高調波を十分に阻止できないことに加えて、所望 のプラズマシステム高調波阻止レベルを得るためには無 損失フィルタを必要とする。

【0012】半導体プラズマプロセシング装置業界は、 生産スペースが今や希少で、高騰していることから、よ り低いコスト、より小さいサイズのプラズマ発生器に対 する需要が大きい。表面マウント技術と改良冷却方式と を駆使した革新的な回路トポロジーを有する高圧MOS FETが、こうした需要に満たす有力な解決策とみなさ れるに至った。しかしながら、高圧MOSFETは、ス イッチモードドライバ出力によって生じさせられる高調 波接地電流や、ブラズマチャンバから反射によって戻さ れたエネルギーに対して敏感である。高調波接地電流が 発生すると、RF電力増幅器は、a)電力利得および電 力効率に関して所望の性能に見合った一貫したスイッチ ング動作ができなくなり、b)不安定になり、目標点に 関して正しい電力を供給しなくなり、c)プラズマフラ ックスのドロップアウトを生じさせ、d) ゲート・ソー ス間電圧差を増大させ、MOSFETダイスを損傷する 30 に至る。

【0013】これら先行技術の欠点は、本発明によって 克服される。

[0014]

【課題を解決するための手段】本発明は、所定の周波数 範囲内の無線周波数信号を提供する電源に結合した入力 端子と、無線周波数信号を所定の周波数範囲において負 荷に提供するための出力端子と、入力および出力を有す るローパスフィルタであって入力端子と出力端子との間 に接続された1つのローパスフィルタと、このローパス フィルタに結合した複数のハイパスフィルタであって、 この複数のハイパスフィルタが、所定の周波数範囲を超 える周波数の信号を消散させ、この複数のハイパスフィ ルタが、キャパシタンスとインダクタンスとからなるグ ループの中から選択された所定の回路効果を有し、結果 として生じる影響がローパスフィルタによって入力と出 力とで相殺され、吸収されるようになっているハイパス フィルタと、を含むRF発生器システムのための双方向 ダイプレクサ高調波消散フィルタに関するものである。 【0015】また、RF電力増幅器と、このRF電力増

が左右される。その結果、所与の供給電圧において同じ 50 幅器に結合した、所定の周波数範囲内の無線周波数信号

を提供する出力端子と、入力および出力、入力インピー ダンスおよび出力インピーダンスを有するローパスフィ ルタであって、出力端子に結合した1つのローパスフィ ルタと、このローパスフィルタに結合した1つのハイバ スフィルタであって、ハイパスフィルタが、所定の周波 数範囲を超えたときに負荷から反射された高調波信号を 受信しかつ消散させ、このハイパスフィルタの、ローバ スフィルタの出力インピーダンスに及ぼす影響が相殺さ れるハイパスフィルタと、同じローパスフィルタに結合 管理するフィルタ手段であって、フィルタ手段の、ロー パスフィルタの入力インピーダンスに及ぼす影響が相殺 されるようになっているフィルタ手段とを備える周波数 鋭敏度の高いRF発生器システムのための双方向ダイブ レクサ高調波消散フィルタも開示される。

[0016]

【発明の実施の形態】図面、そして最初に図1について 説明すると、これは、高電力無線周波数(RF)エネル ギーを使用するためのシステムの一実施例で、RF電力 増幅器10を有するRF発生器9と双方向ダイブレクサ 20 16とを備える。RF電力増幅器10は、無線周波数 帯、例えば13.56MHz±5%~±10%の帯域内 の交流電流を、本例では3000ワット以下の電力で提 供する。RF電力増幅器10は、50オームの有効出力 インピーダンスを有する。RFエネルギーはプラズマチ ャンバ12に加えられ、ととがRF負荷をかける。負荷 インピーダンスは、動作中に変化することがあり、非線 形であり、これによって、望ましい周波数帯内の周波数 における入力RFエネルギーは、この入力周波数の倍数 または分数の周波数におけるエネルギーに変換される。 本発明によれば、インピーダンス整合回路 1 4 が双方向 ダイプレクサ16とプラズマチャンバ12との間に入れ られており、プラズマチャンバ12のインピーダンスを RF電力増幅器10の50オームインピーダンスに整合 する働きをする。

【0017】本発明による双方向ダイプレクサ16は、 好ましくは、例えば13.56MIIzを中心として±5 %の周波数通過帯域内のエネルギーを通過させるが、通 過帯域より上の周波数のエネルギーを消散させるため かれている。通過帯域より下の低周波およびサブ高調波 のエネルギーは、RF電力増幅器10内部の他のフィル タ回路網(図示されていない)を経由して抵抗端末で消 散させられる。双方向ダイブレクサ16は、ここでは、 RF電力増幅器10と整合回路14との間に直列の位置 で描かれているが、システム内の他の適当な場所、例え ばRF発生器9の中に置かれていてもよい。その回路の サイズが相対的に小さいとすれば、システム内の双方向 ダイブレクサ16の位置については、これ以外の選択肢 も可能である。

【0018】図2は、双方向ダイプレクサ16のシステ ムコンポーネントを示すブロック図である。双方向ダイ プレクサ16は、RF電力増幅器10からの出力25を 受け止めるローパスフィルタ20と、高調波エネルギー を受け止め、消散させる少なくとも2つのハイパスフィ ルタ27aおよび27bとを包含する。本発明の一実施 例では、50dBc以下の高調波分および安定した動作 をダイナミックレンジ全体にわたって維持するために、 RF電力増幅器10の出力25が通過するダイブレクサ した、RF電力増幅器によって生成された高調波信号を 10 16が、1つの5次0.1dB通過帯域リブル楕円応答 ローパスフィルタ20と、複数の5次0.1dB通過帯 域リプル・チェビシェフ応答ハイパスフィルタとを包含 する。図2にハイパスフィルタ27aおよび27bが描 かれている。特別な用途に応じて、より高次のフィル タ、例えば7次または9次のフィルタを使用してもよ い。ローパスフィルタ20は、16.4MHzのカット オフ周波数を有し、代表的な阻止レベルが-43dBc である。このフィルタの2次高調波阻止レベルは-42 dBcが代表的である。3次高調波阻止レベルは-62 dBcが代表的である。それでも、ブラズマアプリケー ションにおけるRF発生にとって、ローパスフィルタ2

> 【0019】現に好適な実施例では、髙調波の消散の終 結が、1つがローバスフィルタ20の入力の手前の接合 点15に加えられ、1つが出力の背後の接合点17に加 えられた少なくとも2つのハイパスフィルタ27 aおよ び27bを通して達成される。高調波エネルギーは、2 つの経路の1つでシステムに進入してよい。それは、ブ 30 ラズマ媒体の電離によって過渡フラックスが生成される 間に、RF電力増幅器10によって生成されても、プラ ズマチャンバ12から反射によって戻されてもよい。R F電力増幅器10からの高調波の消散は、ローバスフィ ルタ20の入力においてハイパスフィルタ27aによっ てもたらされる。プラズマチャンバ12から反射によっ て戻され、RF電力増幅器10に向かって戻ってくる高 調波は、ハイパスフィルタ27bによって受け止めら れ、消散させられる。

0による高調波の阻止では十分でなく、高調波エネルギ

ーを消散させる処置を講じなければならない。

【0020】ダイプレクサ16、すなわちハイパス/ロ に、RF電力増幅器10および整合回路14と直列に置 40 ーパスフィルタ装置は、代表的に高調波ひずみを最小限 に抑え、ハイパスフィルタ27aおよび27bの入力で 受け止められた高調波を消散によって終結させる働きを する。本実施例のローパス/ハイパスフィルタ組み合わ せにより、RF電力増幅器の出力からくる高調波エネル ギーと、プラズマチャンバロードから反射によって戻さ れてくる高調波エネルギーとの両方を消散させる双方向 ダイプレクサ16が形成される。

> 【0021】ハイパスフィルタおよびローパスフィルタ を包含する双方向高調波フィルタは、他の配置も本発明 50 の範囲内で考えられる。例えば、高調波エネルギーの消

散を増進させるために2つより多いハイパスフィルタを 利用してよく、あるいは、補助のローバスフィルタを追 加してもしなくてもよい。また、プラズマチャンバから 反射によって戻されたエネルギーを消散させるために、 ローパスフィルタの出力と負荷との間の接合点で接続さ れた1つだけのハイパスフィルタを使用してよく、さら に、RF電力増幅器から生成された高調波エネルギーを 管理する、例えば、消散させ、反射し、および/または 接地するために他の手段と併用してもよい。換言すれ ば、動作中のRF電力増幅器から生成された高調波の反 10 射、消散または接地を行うためには、ローパスフィルタ 出力側の単一のハイパスフィルタをローパスフィルタ入 力側の第2のハイバスフィルタと共に使用するのでな く、むしろ、例えばRF電力増幅器回路に組み入れられ たような、RF発生器回路内のどこかに配置されたダイ プレクサ、反射型フィルタもしくはカスケード消散型フ ィルタ、あるいは、RF発生器と整合回路との間に直列 に置かれた別個の高調波フィルタ回路などと共に使用し

【0022】現に好適な実施例では、RF電力増幅器は 20 よび/またはプラズマチャンバからの高調波は、ハイバ スフィルタ27aおよび27bの抵抗端末で消散させら れ、周波数鋭敏度の高いプラズマシステムに見合った帯 域幅、例えば13.56MHz ±5%の範囲内の信号に 影響するに至らない。ハイパスフィルタ27 a および2 7 bは、髙調波接地電流を減じ、それで、RF発生器が 不安定になり、および/または、目標点よりはるかに低 いレベルでRF電力をプラズマチャンバ12に供給し、 それによってプラズマフラックスのドロップアウトが引 き起こされるのを防ぐ。髙調波接地電流のレベルが下が 30 ルタ27aおよび27bの阻止帯域の中に入る。 ることはまた、電源内部のMOSFETダイスを過大な ゲート・ソース間電圧差(代表的には指定限度の±30 Vを超えない) から守ることにもなる。こうして、低周 波およびサブ高調波の抵抗端末と結合して、現に好適な 双方向ダイブレクサ16は、電圧定在波比(VSWR) の範囲全体にわたって、かつ、システムのダイナミック レンジ全体にわたって、RF電力増幅器10の安定した 動作をもたらす。これは、特に高「Q」プロセスを実行 するプラズマシステムの安定性にとって重要である。 7 a および2 7 bは、5次0. 1 d B 通過帯域リプル・ チェビシェフ応答を有し、約500ワットまでの電力を 消散させる。ハイパスフィルタのカットオフ周波数は2

3. 2MHzで、3dBポイントが20. 4MHzのと

とろにある。特別な用途に応じて、より高次のフィル

タ、例えば7次または9次のフィルタを使用してもよ

い。より高次のフィルタほど、結合相手のローパスフィ

ルタのインピーダンスおよび周波数応答に及ぼす影響が

小さい反面、回路サイズの増大の度合いはかなりのもの

ィルタに関する他の仕様は、当業者であれば容易に理解 できよう。

【0024】ハイパスフィルタ27aおよび27bなら びにローパスフィルタ20は、図3の概略図により詳細 に描かれており、同図において、ローバスフィルタ20 は、13.56MHz±5%の範囲の帯域幅に変えても よい。ローパスフィルタ20は、帯域外のより高い周波 数の信号を短絡するコンデンサC1、C3およびC5、 インダクタL1およびL2を有する並列LC共振パスA およびB、ならびに、帯域外のより高い周波数の信号を 阻止し、増幅されたクリーンなRF信号を例えば13. 56MHz±5%の帯域幅全体にわたって通過させるコ ンデンサC2およびC4、を有する楕円設計であってよ い。図3に楕円設計として描かれている反面、ローパス フィルタ20は、分流入出力キャパシタンスまたは直列 入出力インダクタンストポロジーを有するチェビシェフ 設計であってもよい。

【0025】ハイパスフィルタ27aおよび27bは各 々、それぞれ髙周波(髙調波)電流に対して短絡形とし て現れ、終端レジスタR1およびR2に低周波電流が到 達するのを阻止する開放形として現れる一連のコンデン サC6、C7およびC8、ならびに、C9、C10およ びC11で作られている。インダクタンスL3およびL 4、ならびにL5およびL6は、低周波に対して短絡形 として現れ、高周波に対して開放形として現れる。ハイ パスフィルタ27aおよび27bにおいて、2次、3 次、4次、5次等々の高調波を含むバイバス高周波成分 は、望ましくは50オーム消散抵抗R1およびR2に委 ねられる。所定の帯域より低い周波数は、ハイパスフィ

【0026】図3の好適な実施例では、ハイパスフィル タ27aおよび27bは各々、それぞれコンデンサC6 およびC9で表されたキャパシタンス入力を有する。図 3に示すハイパスフィルタ27aおよび27bは、チェ ビシェフ設計であるが、楕円設計であってもよい。ロー パスフィルタ20は、それぞれハイパスフィルタ27a および27 bの容量性入力を阻止帯域内で実現させる容 量性入力C1および容量性出力C5を包含する。よっ て、本発明は、所望の基礎周波数帯域内で性能を回復す 【0023】好適な実施例におけるハイパスフィルタ2 40 るために、ハイパスフィルタ27aおよび27bがイン ビーダンスに及ぼす容量的影響をローパスフィルタ20 の入出力回路によって相殺することを見込んでいる。 【0027】例えば、選択されたハイパスフィルタトポ

ロジー(直列入力コンデンサを使用する)は、阻止帯域 内に容量性入力インピーダンスを有し、その結果、所定 の周波数帯、例えば13.56MHz±5%の帯域幅に おいて等価のキャパシタンスを有することになる。この ハイパスフィルタ27 aおよび27bの等価入力キャパ シタンスは、ローパスフィルタ20の入出力キャパシタ である。ととに述べたプロセスに適用できるハイパスフ 50 ンスの値を下げることによって相殺することができ、そ

うすることによって、ハイパスフィルタの等価入力キャパシタンスはローパスフィルタによって吸収されることになる。この等価入力キャパシタンスがローパスフィルタ20の入力端子と出力端子との両方で適宜相殺されることで、結果的に、所望の入出力インビーダンスと所望の周波数応答とが回復されることになる。

【0028】図4は、本発明の代替実施例を示す。ロー バスフィルタ100は、インダクタンス入力し1および インダクタンス出力し3を、インダクタンスし2、L4 およびL5、ならびにコンデンサC1およびC2と共に 10 使用する。ハイパスフィルタ200および300は、イ ンダクタンス入力し6およびし9、ならびにインダクタ ンスL7、L8:L10およびL11を、コンデンサC 3、C4、C5 およびC6 と直列で使用し、高調波消散 の目的のために各々50オーム抵抗値を有する抵抗R1 およびR2で終端する。所定の周波数帯(例えば13. 56MHz±5%) において、ハイパスフィルタ200 および300は、その入力部で等価インダクタンスを有 してよい。このインダクタンスの影響は、ローパスフィ ルタ20の入出力においてインダクタンス値を調整する 20 ことによって相殺し、ローバスフィルタ20の誘導性入 出力部によって吸収される。

[0029]

【発明の効果】との高調波フィルタは、所期の用途に応じて様々な改良型が可能である。例えば、レジスタ、インダクタおよびコンデンサを適宜、50オーム以外のインピーダンスに整合することができる。

【0030】その上、双方向ダイプレクサは、非線形電米

* 源が線形負荷または非線形負荷を高VSWRで駆動する 他の高電力、高周波の用途においても使用することがで きる。

【0031】以上、本発明をいくつかの実施例に則して説明したが、本発明はこれら精緻な実施例に限られるものでないことを理解されたい。むしろ、当業者には、添付された請求項において限定される本発明の範囲および主旨から逸脱することなく多数の改良形態および変更形態の存在することが明白であろう。

10 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の好適な実施例における周波数鋭敏度の 高いRFプラズマシステムのシステムブロック図であ る。

【図2】本発明の好適な実施例における双方向ダイブレ クサのシステムブロック図である。

【図3】本発明の好適な実施例における双方向ダイブレ クサの概略図である。

【図4】本発明の代替実施例における双方向ダイブレクサの概略図である。

20 【符号の説明】

9…RF発生器

10…RF電力增幅器

12…プラズマチャンバ

14…インピーダンス整合回路

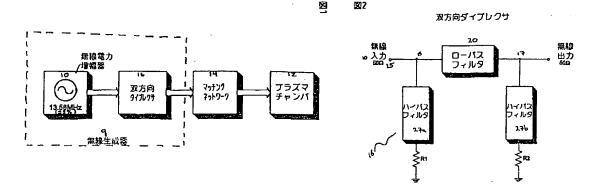
16…双方向ダイブレクサ

20…ローパスフィルタ

27a、27b…ハイパスフィルタ

【図1】

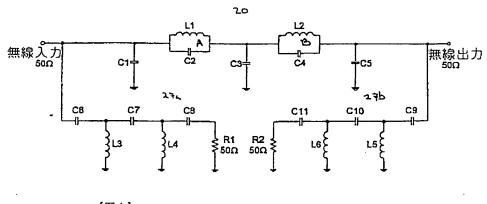
【図2】



【図3】

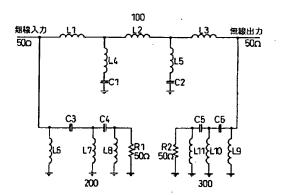
双方向ダイプレクサの概略図

区3



[図4]

図4



フロントページの続き

(72)発明者 デイビッド フリース アメリカ合衆国, ニューヨーク 14616, ロチェスター, ブリトン ロード 532

Fターム(参考) 5J024 AA01 BA11 BA18 CA02 CA03 CA10 DA01 DA25 DA34 EA01 EA05